PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

06-116781

(43) Date of publication of application: 26.04.1994

(51) Int. CI.

C25D 5/26

(21) Application number : 03-030206

(71) Applicant: NIPPON STEEL CORP

(22) Date of filing:

25. 02. 1991

(72) Inventor:

TANIMURA KOJI

YAMAZAKI FUMIO SHINDO YOSHIO

(54) PRODUCTION OF ZN-NI ALLOY ELECTROPLATED STEEL SHEET EXCELLENT IN WORKABILITY

(57) Abstract:

PURPOSE: To improve the corrosion resistance and press workability of a steel by plating it at prescribed current in a Zn-Ni alloy plating bath contg. a trace of Sb and controlling the shape of the crystals of the plating.

CONSTITUTION: A Zn-Ni alloy plating soln. contg. 0.5 to 5ppm Sb is prepd., e.g. by adding antimony oxide to an acidic soln. contg. sulfuric acid. In this plating soln., the steel sheet is electroplated at 10 to 150A/dm2 current density to obtain rice-granular plating crystals, e.g. having 1 to 3μ m minor aixs and 2 to 5μ m major axis. The Zn-Ni alloy plating constituted of the same crystals is good in the retentibity of lubricating oil at the time of press working and is excellent in press workability.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

24.06.1993

[Date of sending the examiner's decision

of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

2073149

[Date of registration]

25, 07, 1996

[Number of appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

08. 11. 2001

Copyright (C); 1998, 2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

庁内整理番号

(11)特許出顧公開番号

特開平6-116781

(43)公開日 平成6年(1994)4月26日

(51) Int.Cl.⁵

識別記号

FΙ

技術表示箇所

C 2 5 D 5/26

G

審査請求 有 請求項の数1(全 6 頁)

会社君津製鐵所内 (74)代理人 弁理士 茶野木 立夫 (外1名)

 (21)出願番号
 特願平3-30206
 (71)出願人 000006655

 第日本製鐵株式会社
 東京都千代田区大手町2丁目6番3号

 (72)発明者
 谷村 宏治

 千葉県君津市君津1番地 新日本製鐵株式会社
 会社君津製鐵所内

 (72)発明者
 山崎 文男

 千葉県君津市君津1番地 新日本製鐵株式会社
 会社君津製鐵所内

 (72)発明者
 新藤 芳雄

 千葉県君津市君津1番地 新日本製鐵株式会社

 (72)発明者
 新藤 芳雄

 千葉県君津市君津1番地 新日本製鐵株式

(54) 【発明の名称】 加工性に優れたZn-Ni系合金電気めっき鋼板の製造方法

(57)【要約】

【目的】 本発明は2n-Ni系合金めっきの結晶形態をコントロールすることにより、加工性に優れた自動車、家電用途に好適な2n-Ni系合金めっき鋼板の製造方法を提供するものである。

【構成】 2n-Ni系合金電気めっき鋼板の製造に際して、2n-Ni系合金めっき浴中に $Sbを0.5\sim5$ ppm 含有させて、電流密度 $10\sim150$ A / dm² で鋼板に電気めっきを行なうことを特徴とする加工性に優れた2n-Ni系合金電気めっき鋼板の製造方法。

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 Zn-Ni系合金電気めっき鋼板の製造 に際して、Zn-Ni系合金めっき浴中にSbを0.5 ~ 5 ppm 含有させて、電流密度10~150A/dm² で 鋼板に電気めっきを行なうことを特徴とする加工性に優 れたZn-Ni系合金電気めっき鋼板の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は優れた加工性を有し、自 動車や家電用として好適なZn-Ni系合金電気めっき 鋼板の製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】冷延鋼板の耐食性や塗装後耐食性を向上 させ、加工性を損なわずに量産できる表面処理鋼板とし て電気亜鉛めっき鋼板が汎用されていることは周知であ る。近年では寒冷地帯における冬期の道路凍結防止用の 散布岩塩に対する自動車の防錆対策として亜鉛めっき鋼 板の使用が試みられ、苛酷な腐食環境での高度な耐食性 が要求されている。亜鉛めっき鋼板の耐食性の向上要求 に対しては、亜鉛のめっき量(付着量)の増加という手 20 段があるが、これは溶接性や加工性の点で問題が多い。 そこで亜鉛自身の溶解を抑制し亜鉛めっきの寿命を延ば す方法として、多くの合金めっきが提案されている。こ れらの多くはFe, Co, Niといった鉄族金属を合金 成分として含有する乙n系合金めっきである。

【0003】この内、Zn-Ni系合金めっき鋼板は、 特に未塗装耐食性に優れ、塗装後性能や加工性、溶接性 も良好なことから、自動車用防錆鋼板を始めとして広く 使用されている。しかしながら、要求品質の全てを十分 に満たすものではないことから、例えば特開平2-70 089号公報では化成処理性に優れた2π系合金めっき の製造方法、特開平2-70091号公報では耐衝撃密 着性に優れたZn-Ni合金めっき鋼板など、特定の性 能を向上させるための種々の技術が開示されている。最 近の動向として、自動車、家電用途を中心に高度のプレ ス加工性が要求されつつあり、より加工性に優れたZn -Ni系合金めっき鋼板が望まれている。これに対して は、鋼板材質による対応はもとより高度のプレス加工に 耐えうる潤滑油の検討も行なわれているが、Zn-Ni 系合金めっきそのものの加工性を向上させうるものでは 40 ないため、本質的な解決には到っていない。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】 Zn-Ni系合金めっ き鋼板に対する高度のプレス加工性要求を満たすために は、鋼板材質やプレス加工性に使用する潤滑油の検討だ けでなく、Zn-Ni系合金めっきそのものにプレス加 工性の向上機能を付与する必要がある。Zn-Ni系合 金めっきは、Zn-Niの合金相である γ 相が形成され るNi含有率において高度の耐食性を発揮することは公 囲におけるめっきの結晶形態は緻密で粗度が小さく、プ

レス加工時の潤滑油保持力が乏しいため、プレス加工に 適したものではない。そこで、本発明者らは、Zn-N 1系合金めっきの結晶を潤滑油保持力の高い形態にコン トロールすることができれば、プレス加工性は向上する と推定し、結晶形態の制御方法について鋭意検討した結 果、本発明に到った。

[0005]

【課題を解決するための手段】本発明の要旨は、 Zn-Ni系合金電気めっき鋼板の製造に際して、Zn-Ni 10 系合金めっき浴中にSbをO. 5~5ppm 含有させて、 電流密度10~150A/dm²で鋼板に電気めっきを行 なうことを特徴とする加工性に優れたZn-Ni系合金 電気めっき鋼板の製造方法である。

[0006]

【作用】本発明の特徴は、Zn-Ni系合金めっき浴に 極微量のSb(アンチモン)を含有させて電気めっきを 行なう点である。 Zn-Ni系合金めっき鋼板の耐食性 iNi 含有率に支配され、 $\gamma 2n - Ni$ 相が形成され、 αNi相が形成されない範囲、すなわちNi含有率5~ 20%で高耐食性を発揮し、10~15%のγ単相領域 においては特に優れた耐食性を発揮する。γ相のめっき 結晶は緻密で粗度が小さいので、プレス加工時に潤滑油 を十分に保持できず、これが厳しいプレス加工性の阻害 要因になっている。ところが、Zn-Ni系合金めっき 浴の中にSbを極微量添加し、適当な条件で重解するこ とにより、短径が1~3 μ 、長径が2~5 μ の米粒状の めっき結晶が得られる。

【0007】かかる米粒状結晶のめっき結晶でなる2n -Ni系合金めっきは、プレス加工時の潤滑油保持性が 良好であるため、緻密で低粗度の従来のZn-Ni系合 金めっきに比較してプレス加工性が格段に優れる。例え ば、絞り加工時に要する荷重を1~3割低減させること ができる。結晶形態の変化に伴ない耐食性の劣化が懸念 されるところであるが、Ni含有率を耐食性良好域に制 御しておけば耐食性劣化については、無視しうるレベル である。Sbの添加量は、0.5~5ppm が適当であ り、0. 5 ppm 未満では結晶形態への影響が顕著でな く、5ppm を超えると耐食性劣化が無視できなくなるの で、好ましくない。より好ましいSbの添加量範囲は、 1~3ppm である。

【0008】Sbを添加しためっき浴から、上記の乙n -Ni系合金めっきを得るためには、さらに電流密度1 0~150A/dm²とする必要がある。Sbは電解時に 陰極である鋼板面に吸着してZn-Niの電析に影響を 及ぼすものと推定されるが、極微量であるため、高電流 密度では拡散律速となり、Zn-Niの電析に追随でき なくなり、したがって結晶形態への作用が低下する。こ のような理由から、電流密度の上限は150A/dm³と 知である。しかし、高耐食性が発現されるNi含有率範 50 する。また生産効率の面から、10A/ $d m^2$ 以下の低電

30

3

流密度は好ましくない。

【0009】本発明で対象とする2n-Ni系合金めっ きとは、主としてNiを含有するZnめっきであり、具 体的にはZn-Ni、あるいはZn-Ni-Co. Zn -Ni-Fe, Zn-Ni-Cr, Zn-Ni-Fe-CrなどZn-Niに他の金属成分を含有するものを指 す。Ni含有率は5~20重量%が好ましい。5重量% 未満では耐食性が不足し、20重量%を超えると加工性 が劣化するので好ましくない。より好ましい範囲は10 ~15重量%である。Ni以外の金属成分は、総量で5 10 4.5 ton 超 :× 重量%未満が好ましく、5重量%以上ではNiの効果が 滅殺されるので好ましくない。付着量については10~ 50g/m²が好ましい。

【0010】めっき浴に関して、金属イオン濃度、p H、浴温などについては特に制約はなく、例えばZ n²⁺, Ni²⁺イオンを全濃度で0.5~2.5モル/ 1、pH0. 5~6、浴温40~70℃の硫酸酸性浴、 もしくは塩化物浴を用いることができるが、不溶性電極 を用いることができる硫酸酸性浴の使用が有利である。 めっき浴中には、必要に応じてFe²⁺, Co²⁺, Cr³⁺ イオンなどを少量含有させてもよく、電導度を高めるた めに、Na⁺, NH₄ ⁺, K⁺, Mg²⁺イオンなどの無 関係塩を添加してもよい。液流速については、Sbの効 果を鋼板上に均一に発揮させるために、10~200m /min とすることが好ましい。

[0011]

【実施例】板厚0. 8 皿の冷延鋼板(深絞り用低炭素鋼 板)を、アルカリ脱脂し、5%硫酸水溶液で酸洗した 後、種々のめっき条件で付着量30g/m²の2n-N 1系合金めっきを行なった。めっき浴としては硫酸酸性 30 浴を用い、Sbは酸化アンチモン(Sb2O3)として 添加した。こうして得られた Zn-Ni 系合金めっき鋼 板のめっき組成を調べ、プレス加工性と耐食性を評価し た。これらをまとめて表1に示した。プレス加工性と耐

食性の評価方法を以下に示す。

(1) プレス加工性

円筒深紋り試験(紋り比2.0、しわ押さえ0.5ton 、絞り速度25mm/分)を行なったときの最大ポンチ 荷重で評価した。潤滑油としては出光興産(株)製2-3を用い、これを2n-Ni系合金めっき鋼板の表面に 1 g/m² 塗布した。

最大ポンチ荷重4ton 未満 : O

4~4. 5 ton : O

(2) 耐食性

めっきのまま塩水噴霧試験(JIS 22371)を3 36時間行なった時の赤錆発生面積で評価した。

赤鲭発生面積1%未満:◎

 $1 \sim 5\% : 0$

5%超 :×

表1において、本発明例1~5は比較例1,2,3と対 比される。本発明例1~5は、めっき浴中にSbが添加 されていない比較例1に比べて、プレス加工性が良好で 20 あり、耐食性も同等である。

【0012】しかし、比較例2のようにめっき浴中のS bが多すぎると、耐食性は低下する。また、比較例3の ように、めっき浴中に適当量のSbが添加されていても 電流密度が高すぎると、プレス加工性に効果がない。本 発明例6~8は比較例4と、本発明例9~11は比較例 5 とそれぞれ対比され、本発明例は、めっき浴中にSb が添加されていない比較例に比べてプレス加工性が良好 であり、耐食性も同等である。少量のCo, Fe, Cr を含む本発明例15~17と他の本発明例も、Sb添加 によるプレス加工性の向上効果は明らかであり、耐食性 の低下も認められない。

[0013]

【表1】

表1-1

	1 - 1	<u>-</u>						
区	Ha.		<i>გ</i> 2	き 浴	組成			浴 温
分		Z n 2+ (g/1)	N i 2+ (1/1)	Sb (ppm)	その他(g/i)		p 8	(T)
	1	35	45	2		Na+ 32	2	60
	2	35	45	1		Na+ 32	1	60
	3	35	45	5		Na* 32	1. 5	60
本	4	35	45	3		Na+ 32	3	60
	5	35	45	0. 5	i i	Na ⁴ 32	1. 8	60
	6	30	30	3		NH ₄ · 14	2	60
発	7	30	30	0. 5		NH4 + 14	1. 8	60
	8	30	30	1		NH4 + 14	1. 5	60
	9	40	55	0. 5		K+ 22	2	50
明	10	40	55	2		K* 22	1. 8	50
	11	40	55	1		K+ 22	1. 5	50
	12	45	60	2		Mg ²⁺ 10	2	50
例	13	20	15	1		Mg ²⁺ 10	1. 8	50
	14	60	80	1		Mg ²⁺ 10	1. 5	50
	15	35	45	2	C o 2+ 1 0	Na* 16	2	60
	16	35	45	2	F e 2 1 0	Na+ 16	1. 8	60
	17	35	45	2	C r 3+5	Na* 16	1. 5	60
比	1	35	40	_		Na+ 32	2	60
	2	35	40	7		Na+ 32	1. 5	60
較	3	35	40	1		Na+ 32	1	60
m	4	30	25	-		NH4 + 14	2	50
例	5	40	50	_	-	K+ 22	2	50

(4)

【0014】 【表2】

8

表1-2

7

区	No.	電流速度	液流速	めっ	プレス	耐食性	
分		(N/dm²)	(m/min)	N i (重量%)	その他 (重量%)	加工性	制线性
	1	70	9 0	1 2		0	0
	2	150	9 0	1 1		0	0
	3	5 0	9 0	10		0	0
本	4	10	9 0	1 3		0	0
	5	3 0	9 0	10		0	0
	6	3 0	6 O	9		0	0.
発	7	7 0	60	8		0	.0
	8	100	60	9	·	0	0
	9	3 0	3 0	1 3		0	0
明	10	7 0	3 0	11		0	0
	11	100	3 0	1 2		0	0
	12	3 0	120	1 3		0	0
例	13	7 0	120	1 0		0	0
	14	100	120	1 5		0	0
	15	3 0	9 0	1 2	Co 0.5	0	0
	16	7 0	9 0	11	Fe 1	0	0
比	17	100	90	12	Cr 0.1	0	© .
	1	70	9 0	12		×	0
較	2	5 0	9 0	10		0	×
	3	200	9 0	11		×	0
64	4	30	6 0	9		×	0
	5	30	30	13		×	0

[0015]

【発明の効果】本発明のZn-Ni系合金電気めっき鋼板の製造方法によれば、Zn-Ni系合金めっき本来の高耐食性を維持しつつ、プレス加工性を向上させること

が可能であり、高度のプレス加工性を要求される自動車、家電用途に好適なZn-Ni系合金電気めっき鋼板を提供することができる。

【手続補正書】

【提出日】平成3年5月30日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0014

【補正方法】変更

【補正内容】

[0014]

【表2】

表1-2

X	Nh	電流速度	被流速	めっ	プレス	耐食性	
分	!	(A/dm²)	(m/min)	N i (重量%)	その他(重量%)	加工性	网及正
	1	70	90	12		0	0
	2	150	90	11		0	0
	3	50	90	10		0	0
本	4	10	90	13		0	0
	5	3 0	9 0	10		0	0
	6	30	60	9	·	0	0
発	7	70	60	8		0	0
	8	100	60	9		0	0
	9	30	3 0	1 3		0	0
明	10	70	30	11		0	0
·	11	100	30	1 2	_	0	0
	12	30	120	1 3		0	0
例	13	70	120	10		0	0
	14	100	120	15	. ·	0	0
	15	30	90	1 2	Co 0.5	0	0
	16	70	90	11	Fe 1	0	0
	17	100	90	1 2	Cr 0.1	0	0
	1	70	90	12		×	0
比	2	50	90	10		0	×
較	3	200	90	11		×	0
例	4	30	60	9	·	×	0
	5	30	30	1 3		×	0